BEST AVAILABLE COPY

PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number:

2003-254173

(43)Date of publication of application: 10.09.2003

(51)Int.CI.

F02M 25/08 B60K 15/035 F02M 37/00 G01M 3/28

(21)Application number: 2002-060497

(71)Applicant: TOYOTA MOTOR CORP

(22)Date of filing:

06.03.2002

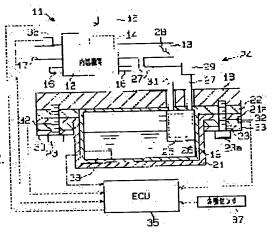
(72)Inventor: TAWARA TATSUYA

(54) FAILURE DIAGNOSING DEVICE FOR VAPORIZED FUEL PROCESSING DEVICE

(57) Abstract:

PROBLEM TO BE SOLVED: To provide a failure diagnosing device for a vaporized fuel processing device capable of sensing a fuel leak at the processing device accurately even if the internal pressure of a tank has changed largely.

SOLUTION: The failure diagnosing device is to diagnose any failure in the vaporized fuel processing device 24 which captures the vaporized fuel generated in the fuel tank 19 using a canister 25 and purges the captured fuel from the canister 25 to an internal combustion engine 12. The electronic control device (ECU) 35 of this failure diagnosing device calculates the fuel amount supplied to the internal combustion engine 12 from the fuel tank 19 and canister 25 during the specified period on the basis of the change of the weight of fuel in the tank 19 and canister 25 during the specified period. Also the amount of fuel consumed by the engine 12 during the specified period is calculated based on the engine operating condition. The obtained oil amount supplied and the



71- 中市 24- 非可能対抗技能 15- 8時代計 25- 4・エスタ 19- 第特別シタ 32- 東型セッサ

consumed amount are compared, and on the basis of the result from comparison, a diagnosis is made whether a fuel leak exists or not at the processing device 24.

LEGAL STATUS

[Date of request for examination]

[Date of sending the examiner's decision of rejection]

[Kind of final disposal of application other than the examiner's decision of rejection or application converted registration]

[Date of final disposal for application]

[Patent number]

[Date of registration]

[Number of appeal against examiner's decision of rejection]

THIS PAGE BLANK (USPTO)

[Date of requesting appeal against examiner's decision of rejection]
[Date of extinction of right]

Copyright (C); 1998,2003 Japan Patent Office



(19)日本国特許庁 (JP)

(12) 公開特許公報(A)

(11)特許出顧公開番号 特開2003-254173 (P2003-254173A)

(43)公開日 平成15年9月10日(2003.9.10)

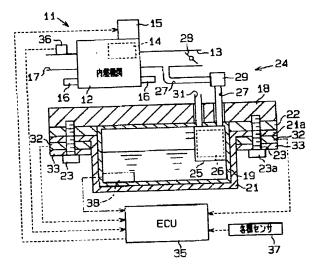
	amprié I El	F I デーマコート*(参考)
(51) Int.Cl. ⁷	識別記号	F 0 2 M 25/08 Z 2 G 0 6 7
F02M 25/08		37/00 H 3D038
B60K 15/035		301H 3G044
F 0 2 M 37/00 G 0 1 M 3/28	3 0 1	G01M 3/28 A B60K 15/02 G 審査請求 未請求 請求項の数5 OL (全 8 頁)
(21)出願番号	特顧2002-60497(P2002-60497)	(71)出願人 000003207 トヨタ自動車株式会社
(22) 出顧日	平成14年3月6日(2002.3.6)	愛知県豊田市トヨタ町1番地 (72)発明者 田原 竜也 愛知県豊田市トヨタ町1番地 トヨタ自動 車 株式会社内
		(74)代理人 100068755
		中理士 恩田 博宜 (外1名) Fターム(参考) 20067 AA02 BB07 BB22 CC03 DD04 3D038 CA22 CA25 CA26 CC02 CC03 CC05 3C044 EA50 EA55 FA08 FA15 FA22 FA23 FA39

(54) 【発明の名称】 蒸発燃料処理装置の異常診断装置

(57)【要約】

【課題】タンク内圧が大きく変化しても蒸発燃料処理装置における燃料の漏れ異常を高い精度で検出することのできる異常診断装置を提供する。

【解決手段】異常診断装置は、燃料タンク19で発生した蒸発燃料をキャニスタ25で捕集するとともに、その捕集した燃料をキャニスタ25から内燃機関12~パージするようにした蒸発燃料処理装置24の異常を診断する装置である。異常診断装置の電子制御装置(ECU)35は、所定期間における燃料タンク19内及びキャニスタ25内の燃料重量の変化量に基づき、それら燃料タンク19及びキャニスタ25から所定期間に内燃機関12に供給された燃料量を算出する。また、内燃機関12の運転状態に基づき、前記所定期間に内燃機関12で消費された燃料量を算出する。そして、算出した給油量及び消費量を比較し、その比較結果に基づき蒸発燃料処理装置24における燃料漏れ異常の有無を診断する。



11-車両 24-家務維利処理業量 15-駅門乗制弁 25-キャニスタ 19-駅刊ランク 32-重量センサ

【請求項1】燃料タンクで発生した蒸発燃料をキャニス タで捕集するとともに、その捕集した燃料を前記キャニ スタから内燃機関へパージするようにした蒸発燃料処理 装置の異常を診断する異常診断装置であって、

1

所定期間における前記燃料タンク内及び前記キャニスタ 内の燃料重量の変化量に基づき、前記燃料タンク及び前 記キャニスタから前記内燃機関に供給された燃料量を算 出する給油量算出手段と、

前記内燃機関の運転状態に基づき、前記所定期間に前記 内燃機関で消費された燃料量を算出する消費量算出手段 と、

前記給油量算出手段による給油量及び前記消費量算出手 段による消費量を比較し、その比較結果に基づき前記蒸 発燃料処理装置での燃料漏れを診断する診断手段とを備 えることを特徴とする蒸発燃料処理装置の異常診断装 置。

【請求項2】前記キャニスタが一体に設けられた前記燃 料タンクの重量をタンク重量として検出する重量検出手 段をさらに備え、

前記給油量算出手段は、前記所定期間における前記重量 検出手段によるタンク重量の変化量を、前記燃料重量の 変化量の算出に用いる請求項1に記載の蒸発燃料処理装 置の異常診断装置。

【請求項3】前記燃料タンクは、前記内燃機関が搭載さ れた装置又は設備に締結されており、

前記重量検出手段は、前記燃料タンクの締結箇所に配置 された圧電素子を備える請求項2に記載の蒸発燃料処理 装置の異常診断装置。

【請求項4】前記診断手段は、前記給油量と前記消費量 30 との偏差が所定値よりも大きいとき燃料漏れと診断する 請求項1~3のいずれか1つに記載の蒸発燃料処理装置 の異常診断装置。

【請求項5】前記消費量算出手段は、燃料供給手段から 前記内燃機関に対し前記所定期間に供給される燃料量の **積算値と、前記蒸発燃料処理装置により前記内燃機関に** 対し前記所定期間にパージされる燃料量の積算値とに基 づき、前記内燃機関の運転状態に基づく前記消費量を算 出する請求項 $1\sim4$ のいずれか1つに記載の蒸発燃料処 理装置の異常診断装置。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】本発明は、燃料タンクで発生 した蒸発燃料を内燃機関へパージするようにした蒸発燃 料処理装置の異常を診断する装置に関し、特に燃料漏れ の有無の診断に好適な異常診断装置に関するものであ る。

[0002]

【従来の技術】内燃機関に適用される蒸発燃料処理装置

気汚染防止等のために内<mark>燃機</mark>関の吸気通路に排出(パー ジ)し、燃料の一部として利用するようにしている。具 体的には、上記蒸発燃料をキャニスタ内に導入して活性 炭等の吸着材に吸着させる。そして、吸着された燃料を 吸着材から適宜脱離させ、キャニスタからパージ通路、 吸気通路等を通じて内燃機関に吸入させるようにしてい る。

【0003】また、上記蒸発燃料処理装置では、燃料タ ンク、キャニスタ、パージ通路等といった蒸発燃料の経 路における燃料の漏れ異常等を診断する異常診断装置を 設けて、大気汚染防止等をより確実なものとしている。 例えば、特許第2748723号公報では、パージ通路 に設けたパージ制御弁を開弁することにより、吸気通路 の圧力を蒸発燃料処理装置に導入し、同処理装置を減圧 する。前記減圧後、パージ制御弁を閉弁することにより 蒸発燃料処理装置を密閉状態にし、一定時間にわたり密 閉状態を保持する。一方、蒸発燃料処理装置内の圧力を 圧力センサによって検出し、密閉状態にした直後の圧力⁻ よりも一定時間経過後の圧力の方が高い場合、燃料の漏-れ異常と判定している。

[0004]

【発明が解決しようとする課題】ところで、燃料タンク では、その内部の圧力(タンク内圧)が大きく変化する 場合がある。この現象が起こる理由としては、以下の $(1) \sim (3)$ が考えられる。(1) 燃料タンクの揺れ にともない燃料の油面が変動すると、空気と蒸発燃料と からなり、かつ圧力センサの周囲に存在する気体が、タ ンク内で揺れる燃料によって押されて、その気体の体積 が変化する。これにともない、圧力センサによって検出 される圧力(タンク内圧)が変動する。この現象は、特 に燃料が多いときに見られる。(2)燃料の油面変動に より燃料の気化が促進され、タンク内圧が急激に増加す る。(3)エンジンからリターンしてくる暖められた燃 料がタンク内部に注ぎ込むことによりベーパが発生し、 タンク内圧が変化する。

【0005】しかし、従来の異常診断装置では、前述し たように蒸発燃料処理装置内の圧力を検出し、その圧力 の変化度合に基づいて燃料の漏れ異常を判定するもので ある。そのため、上記のようにタンク内圧が大きく変化 すると、異常の検出精度が低下するおそれがある。

【0006】本発明はこのような実情に鑑みてなされた ものであって、その目的は、内燃機関の蒸発燃料処理装 置に関し、タンク内圧が大きく変化しても燃料の漏れ異 常を高い精度で検出することのできる異常診断装置を提 供することにある。

[0007]

【課題を解決するための手段】以下、上記目的を達成す るための手段及びその作用効果について記載する。請求 項1に記載の発明では、燃料タンクで発生した蒸発燃料 では、燃料タンクで発生したベーパ(蒸発燃料)を、大 50 をキャニスタで捕集するとともに、その捕集した燃料を

前記キャニスタから内燃機関へパージするようにした蒸発燃料処理装置の異常を診断する異常診断装置であって、所定期間における前記燃料タンク内及び前記キャニスタ内の燃料重量の変化量に基づき、前記燃料タンク及び前記キャニスタから前記内燃機関に供給された燃料量を算出する給油量算出手段と、前記内燃機関の運転状態に基づき、前記所定期間に前記内燃機関で消費された燃料量を算出する消費量算出手段と、前記給油量算出手段による給油量及び前記消費量算出手段による消費量を比較し、その比較結果に基づき前記蒸発燃料処理装置での地燃料漏れを診断する診断手段とを備えるものとする。

【0008】上記の構成によれば、燃料タンク内の燃料の一部は、内燃機関に対し、その作動のために供給される。また、燃料の一部は蒸発し、蒸発燃料処理装置のキャニスタに捕集された後、そのキャニスタから内燃機関にパージされる。この際、燃料漏れが発生していなければ、燃料タンク及びキャニスタから内燃機関に供給される燃料の量と、内燃機関で消費される燃料の量とが略一・致するはずである。

【0009】この点、請求項1に記載の発明では、給油量算出手段により、燃料タンク内及びキャニスタ内の燃料重量の所定期間における変化量が算出される。この変化量に基づき、燃料タンク及びキャニスタから内燃機関に供給された燃料量が算出される。一方、消費量算出手段により、前記所定期間に内燃機関で消費された燃料量が、その内燃機関の運転状態に基づき算出される。そして、給油量算出手段によって算出された給油量と、消費量算出手段によって算出された消費量とが診断手段によって比較され、その比較結果に基づき燃料漏れの有無が診断される。

【0010】ここで、給油量算出手段において給油量の 算出に用いられる燃料重量の変化量は、燃料タンク内の 圧力であるタンク内圧の影響を受けにくい。消費量算出 手段において消費量の算出に際し考慮される内燃機関の 運転状態もまたタンク内圧の影響を受けにくい。従っ て、燃料タンク内で油面が変動する等してタンク内圧が 大きく変化しても、高い精度で燃料漏れを診断すること が可能となる。

【0011】請求項2に記載の発明では、請求項1に記載の発明において、前記キャニスタが一体に設けられた前記燃料タンクの重量をタンク重量として検出する重量検出手段をさらに備え、前記給油量算出手段は、前記所定期間における前記重量検出手段によるタンク重量の変化量を、前記燃料重量の変化量の算出に用いるものとする。

【0012】上記の構成によれば、重量検出手段により、キャニスタが一体に設けられた燃料タンクの重量がタンク重量として検出される。すなわち、キャニスタ自体の重量、キャニスタに捕集された蒸発燃料の重量、燃料タンク自体の重量、及び燃料タンク内の燃料の重量に

ついて、それらの合計がタンク重量として検出される。 ここで、タンク重量のうち、燃料タンク内の燃料の重 量、及びキャニスタに捕集された燃料の重量は、時間の 経過とともに変化するのに対し、燃料タンク自体の重量 及びキャニスタ自体の重量は時間に関係なく一定であ る。そのため、重量検出手段の検出値の所定期間におけ る変化量を給油量算出手段によって算出することで、所 定期間における燃料重量の変化量を簡単に求めることが できる。

【0013】また、上記の構成によれば、キャニスタが 燃料タンクとは別体で設けられている場合に比べて次の 利点がある。別体の場合、燃料タンク内の燃料及びキャニスタに捕集された燃料の重量を検出する方法の1つとして、燃料の入った燃料タンクの重量を検出するための 手段と、蒸発燃料が捕集されたキャニスタの重量を検出するための手段とを別々に設けることが考えられる。この場合、いつでも燃料タンク及びキャニスタの重量を検出することができる、すなわち、検出のタイミングが制限されないという利点がある反面、重量検出手段が2種類必要となる。

【0014】また、別体の場合の前記重量を検出する他の方法として、キャニスタに蒸発燃料が捕集されていないときにのみ、燃料タンクの重量を検出することが考えられる。この場合、キャニスタに捕集されている燃料の重量の検出が不要となり、燃料タンク内の燃料の重量を検出するだけですむ。すなわち、重量の検出手段が1種類ですむ。しかし、重量を検出するタイミングが、蒸発燃料が捕集されていないときに限定されてしまう。

【0015】これに対し、請求項2に記載の発明では、 キャニスタが燃料タンクに一体に設けられている。この ため、1種類の重量検出手段であっても、キャニスタで の蒸発燃料の捕集の有無に関係なくタンク重量を検出す ることができる。

【0016】このように、キャニスタに捕集された燃料の重量を加味したうえで、重量の検出タイミングを不要に限定したり、重量検出手段を余分に追加したりすることなく、異常診断を行うことができる。

【0017】請求項3に記載の発明では、請求項2に記載の発明において、前記燃料タンクは、前記内燃機関が搭載された装置又は設備に締結されており、前記重量検出手段は、前記燃料タンクの締結箇所に配置された圧電素子を備えるものとする。

【0018】上記の構成によれば、燃料タンクの締結箇所に重量検出手段の圧電素子が配置されていることから、燃料タンクが装置又は設備に締結された状態では、タンク重量が圧電素子に作用する。圧電素子に力が加わり電荷が生ずるため、この電荷の量に基づき前記タンク重量を検出することが可能となる。

【0019】また、圧電素子の配置のために既存の締結 構造を利用していることから、圧電素子の取付けのため に、新たな取付け構造を採用したり、特別な部材を用い たりしなくてすみ、重量検出手段を簡単な構造とするこ とができる。

【0020】請求項4に記載の発明では、請求項1~3のいずれか1つに記載の発明において、前記診断手段は、前記給油量と前記消費量との偏差が所定値よりも大きいとき燃料漏れと診断するものとする。

【0021】上記の構成によれば、診断手段では、給油量算出手段による給油量と、消費量算出手段による消費量との偏差が求められ、この偏差と所定値とが比較される。ここで、燃料漏れがなければ、理論的には給油量と消費量とが略同じになる(偏差が略0となる)。この点を考慮し、診断手段では、偏差が所定値よりも大きい場合、蒸発燃料処理装置で燃料漏れが発生している旨の診断がなされる。

【0022】請求項5に記載の発明では、請求項1~4のいずれか1つに記載の発明において、前記消費量算出手段は、燃料供給手段から前記内燃機関に対し前記所定期間に供給される燃料量の積算値と、前記蒸発燃料処理装置により前記内燃機関に対し前記所定期間にパージされる燃料量の積算値とに基づき、前記内燃機関の運転状態に基づく前記消費量を算出するものとする。

【0023】上記の構成によれば、内燃機関の運転時には燃料供給手段から燃料が供給されるとともに、蒸発燃料処理装置により蒸発燃料がパージされる。従って、これら両者の燃料が内燃機関で主として消費される燃料となる。請求項5に記載の発明では、この点を考慮して、内燃機関で消費される燃料量が消費量算出手段によって算出される。この算出に際しては、内燃機関の運転状態として、燃料供給手段から内燃機関に対し所定期間に供給される燃料量の積算値と、蒸発燃料処理装置により内燃機関に対し所定期間にパージされる燃料量の積算値とが用いられる。このようにして、所定期間に内燃機関で消費された燃料量が精度よく算出される。

[0024]

【発明の実施の形態】以下、本発明を具体化した一実施形態について図面に従って説明する。図1に示すように、車両11には原動機として内燃機関12が搭載されている。内燃機関12では、その外部の空気が吸入空気として吸気通路13を通り、燃焼室14に取込まれる。燃料供給手段である燃料噴射弁15から供給された燃料が空気と混ざり合い、この混合気が燃焼室14内で燃焼される。そして、燃焼にともない発生したエネルギーによって、出力軸であるクランク軸16が回転駆動される。燃焼により生じたガス(排気ガス)は、排気通路17を通って内燃機関12の外部に排出される。

【0025】車両11の本体部18、例えばフロアパネルの下には燃料タンク19が配置されている。この燃料タンク19は支持カバー21によって下方から支えられている。そして、本体部18の下には、ゴム等からなる

弾性材22を介して支持カバー21のフランジ部21aが配置されている。さらに、これらフランジ部21a及び弾性材22がボルト等の締結部材23によって本体部18に締結されることにより、燃料タンク19が本体部18に対し下方から締結されている。燃料タンク19は、図示しない燃料ポンプ、燃料供給管等を介して燃料噴射弁15に接続されている。

【0026】車両11には、燃料タンク19で蒸発した燃料(ベーパ)を処理する蒸発燃料処理装置24が設けられている。蒸発燃料処理装置24は、燃料タンク19内に配置されたキャニスタ25を備えており、このキャニスタ25が燃料タンク19に固定され一体となっている。また、キャニスタ25は活性炭等からなる吸着材26を内蔵している。キャニスタ25にはパージ通路27が接続されている。パージ通路27は、内燃機関12の吸気通路13においてスロットル弁28よりも下流側に繋がっている。パージ通路27の途中には、同通路27を開閉するパージ制御弁29が設けられている。さらに、キャニスタ25には、その内部に大気を導入するための大気導入通路31が接続されている。

【0027】上記蒸発燃料処理装置24では、燃料タンク19内で発生する蒸発燃料が、キャニスタ25内に導入されて吸着材26に一旦吸着される。この状態にあって、パージ制御弁29が開かれると、大気導入通路31を介してキャニスタ25内に大気が導入される。また、吸気通路13内においてスロットル弁28よりも下流の大気圧よりも低い吸気圧が、パージ通路27を通じてキャニスタ25に作用し、吸着材26に吸着されている燃料が、前記大気とともにパージ通路27を通り、パージガスとして吸気通路13に排出される。

【0028】車両11には、前記キャニスタ25を内蔵した燃料タンク19の重量(以下、タンク重量tnkという)を検出する手段(重量検出手段)として重量センサ32が設けられている。この重量センサ32として、本実施形態では、荷重を受けて伸縮する際に電荷を生ずる素子である圧電素子が、支持カバー21の本体部18に対する締結箇所に配置されている。具体的には、支持カバー21のフランジ部21aと締結部材23の頭部23aとの間に圧電素子及び補助板材33が配置されている。従って、キャニスタ25を内蔵した燃料タンク19の重量が重量センサ32に加わり、この重量に応じた電荷が重量センサ32で発生する。重量センサ32は、この電荷の量に基づきタンク重量を検出する。

【0029】前述した内燃機関12の各部を制御するために、車両11には電子制御装置(Electronic Control Unit : ECU)35が用いられている。 ECU35はマイクロコンピュータを中心として構成されており、中央処理装置(CPU)が、読出し専用メモリ(ROM)に記憶されている制御プログラム、初期データ、制御マップ等に従って演算処理を行い、その演算結果に基づい

て各種制御を実行する。C P Uによる演算結果は、ラン ダムアクセスメモリ(R A M)において一時的に記憶さ れる。

【0030】各種制御として、ECU35は、例えば各 種センサ37によって検出される機関回転速度(クラン ク軸16の回転速度)、アクセル開度(又は吸気圧)等 に基づき基本噴射量を求め、これを水温、吸気温、フィ ードバック補正係数等の各種パラメータによって補正し て噴射燃料量を算出する。この噴射燃料量に対応した時 間にわたり燃料噴射弁15に通電して燃料を噴射させ る。ここで、フィードバック補正係数は、混合気中の空 気及び燃料の比(空燃比)を理論空燃比に近づけること を目的として、燃料噴射弁15からの燃料噴射量をフィ ードバック制御する際に用いられる補正係数である。フ ィードバック補正係数は、排気通路17に取付けられた 酸素センサ36の出力信号の変化にともない変化し、空 燃比が理論空燃比に制御されているとき、「1.0」を 中心に変動する。

-【0031】さらに、ECU35は重量センサ32の検 出値に基づき蒸発燃料処理装置24の異常診断を行う。 ここで、診断の対象となる項目は、孔開き等による燃料 漏れの有無である。次に、この蒸発燃料処理装置24の 異常を診断する処理について、図2のフローチャートに 従って説明する。

【0032】ECU35は、まずステップ110で初期 化処理を行う。具体的には、重量センサ32によって検 出されたそのときのタンク重量tnk を読込み、これをタ ンク重量初期値tnkiniとして設定する。また、測定時間 タイマカウンタtime、噴射燃料積算値tauint、パージ流 **量積算値prgintをそれぞれ「0」に設定する。ここで、** 測定時間タイマカウンタtimeは、初期化処理後の経過時 間である測定時間を計時するためのものである。また、 噴射燃料積算値tauintは、燃料噴射弁15から内燃機関 12に対し所定期間Tに供給される燃料量の積算値であ り、パージ流量積算値prgintは、蒸発燃料処理装置24 により内燃機関12に対し所定期間Tにパージされる燃 料量の積算値である。

【0033】次に、ステップ120において、測定時間 タイマカウンタtimeが所定値TIMEよりも小さいかどうか を判定する。ここで、所定値TIMEは所定期間Tに対応す る値であり、車両11毎に設定されることが望ましい。 ステップ120の判定条件が満たされている(time<TI ME)と、ステップ130において、次の各種処理を行 う。まず、測定時間タイマカウンタtimeを所定値、例え ば「1」カウントアップする。前回までの噴射燃料積算 値tauint(初回はO)に対し、燃料噴射弁15から内燃 機関12に噴射される燃料量(噴射燃料量)tauvolを加 算する。噴射燃料量tauvolとしては、前述した燃料噴射 制御における噴射燃料量を用いることができる。そし て、前記加算結果を新たな噴射燃料積算値tauintとして 50

設定し、RAMに記憶する。また、前回までのパージ流 量積算値prgint(初回は O)に対し、蒸発燃料処理装置 24から内燃機関12にパージされる燃料量(パージ燃 料量)prgvolを加算する。この加算結果を新たなパージ 流量積算値prgintとして設定し、RAMに記憶する。こ れらの噴射燃料積算値tauint、噴射燃料量tauvol、パー ジ流量積算値prgint、パージ燃料量prgvolはいずれも燃 料の体積である。

8

【0034】ここで、燃料噴射弁15からの燃料噴射量 をフィードバック制御する本実施形態の内燃機関12で は、パージ燃料量prgvolを例えば次のようにして求める ことができる。このフィードバック制御中に蒸発燃料処 理装置24からパージ燃料が吸気通路13に放出される と、空燃比が理論空燃比よりもリッチになる。これに対 しては、フィードバック補正係数が小さくされることに より燃料噴射量が減量され、空燃比が理論空燃比に近づ けられる。このようにして、パージによる空燃比への影 響がフィードバック補正係数の変動によって相殺され る。従って、この変動により減少される燃料量からパー ジ燃料量prgvolを求めることができる。

【0035】ステップ130の処理を経た後、ステップ 120へ戻る。従って、ステップ130における噴射燃 料積算値tauintの算出、及びパージ流量積算値prgintの 算出は、ステップ120の判定条件が満たされるまで、 すなわちステップ110の処理後に所定期間Tが経過す るまで継続される。

【0036】そして、測定時間タイマカウンタtimeが所 定値TIME以上となってステップ120の判定条件が満た されなくなると、ステップ140において、RAMにそ れぞれ記憶されている噴射燃料積算値tauintとパージ流 量積算値prgintとを加算する。この加算結果を、所定期 間Tに内燃機関12で消費された燃料量である総燃料消 費量flspd としてRAMに記憶する。このようにしてE CU35は、燃料の消費量を算出する手段(消費量算出 手段) として機能する。

【0037】続いて、ステップ150において、重量セ ンサ32によって検出されたそのときのタンク重量tnk を測定終了時タンク重量tnkendとして設定する。そし て、次式(1)に従い、燃料タンク19及びキャニスタ 25から内燃機関12に供給された燃料量である給油量 flloseを算出する。ここで、タンク重量初期値tnkiniと しては、前記ステップ110で設定した値が用いられ る。式(1)中、(tnkini-tnkend)は、タンク重量tn k の変化量に相当する。また、tnkcoef は供給された燃 料の重量を体積に変換するための変換係数である。この ようにして、ECU35は、タンク重量tnk の変化に基 づき給油量flloseを算出する手段(給油量算出手段)と して機能する。

[0038]

fllose= (tnkini-tnkend) · tnkcoef

..... (1)

次に、ステップ160において、前記ステップ140での総燃料消費量flspdと前記ステップ150での給油量flloseとの偏差の絶対値を求め、この絶対値が所定値LEAKよりも大きいかどうかを判定する。所定値LEAKは

「0」に近い値である。ステップ160の判定条件が満たされていると、ステップ170で燃料漏れが発生していると判定(異常判定)し、満たされていないとステップ180で燃料漏れが発生していないと判定(正常判定)する。このように、ECU35は燃料漏れの有無を診断する手段(診断手段)として機能する。そして、ステップ170又は180の処理を経た後、異常診断ルーチンを終了する。

【0039】以上詳述した本実施形態によれば、以下の効果が得られる。

(A) タンク重量tnk の所定期間Tにおける変化量に基 づき、燃料タンク19及びキャニスタ25から内燃機関 12に供給された燃料量である給油量flloseを算出する (ステップ120, 150)。一方、前記所定期間Tに 内燃機関12で消費された総燃料消費量flspd を、その 内燃機関12の運転状態に基づき算出する(ステップ1 20~140)。そして、給油量flloseと総燃料消費量 flspd とを比較し、その比較結果に基づき燃料漏れの有 無を診断する (ステップ160~180)。 具体的に は、給油量flloseと総燃料消費量flspd との偏差の絶対 値を求め、この偏差の絶対値と所定値LEAKとの大小関係 を判定する(ステップ160)。ここで、燃料漏れがな ければ、理論的には給油量flloseと総燃料消費量flspd とが略同じになる(偏差が略0となる)。このことか ら、偏差の絶対値が所定値LEAKよりも大きい場合、蒸発 30 燃料処理装置24で燃料漏れが発生していると診断し (ステップ170)、所定値LEAK以下の場合、燃料漏れ が発生していないと診断している(ステップ180)。 このように、蒸発燃料処理装置内の圧力の変化度合に基 づき燃料の漏れ異常を診断する従来技術とは異なる方法 で、燃料漏れの有無を診断することができる。

【0040】(B)上記(A)において、給油量fllose の算出に用いられる燃料重量の変化量(tnkini-tnken d)は、従来技術とは異なり、燃料タンク19内の圧力(タンク内圧)の影響を受けにくい。総燃料消費量flsp d の算出に際し考慮される内燃機関12の運転状態もまたタンク内圧の影響を受けにくい。ベーパの発生量が変化してもタンク重量tnk は変化しにくい。従って、前述した(A)の異常診断を行うことにより、燃料タンク19内で油面が変動する等してタンク内圧が大きく変化しても、高い精度で燃料漏れを診断することが可能となる。

【0041】(C) 内燃機関12の運転時には燃料噴射 弁15から燃料が噴射されるとともに、蒸発燃料処理装 置24により蒸発燃料がパージされる。これらは内燃機 関12の作動にともない消費される燃料の大部分を占めていると考えられる。この点、本実施形態では、燃料噴射弁15から所定期間Tに噴射される燃料量の積算値

10

(噴射燃料積算値tauint)と、蒸発燃料処理装置24により所定期間Tにパージされる燃料量の積算値(パージ流量積算値prgint)とを加算して総燃料消費量flspdを算出している(ステップ130,140)。従って、所定期間Tに内燃機関12で消費された燃料量を精度よく算出することができる。

【0042】(D) キャニスタ25を燃料タンク19に一体に設けている。そして、圧電素子が支持カバー21から受ける力に基づき重量を検出することで、キャニスタ25自体の重量、キャニスタ25に捕集された蒸発燃料の重量、燃料タンク19自体の重量、及び燃料タンク19内の燃料の重量の合計を、タンク重量として重量センサ32によって検出するようにしている。

【0043】ここで、タンク重量tnkのうち、燃料タンク19内の燃料の重量、及びキャニスタ25に捕集された燃料の重量が、時間の経過とともに変化するのに対し、燃料タンク19自体の重量及びキャニスタ25自体の重量は時間に関係なく一定である。そのため、重量センサ32の検出値の所定期間Tにおける変化量を算出することで、所定期間Tにおける燃料重量の変化量を簡単に求めることができる。

【0044】(E) また、上記のようにキャニスタ25を燃料タンク19に一体に設けたことにより、それらを別々に設けた場合に比べて次の利点がある。別体の場合、燃料タンク19内の燃料及びキャニスタ25に捕集された燃料の重量を検出する方法の1つとして、燃料の入った燃料タンク19の重量を検出するための手段と、蒸発燃料が捕集されたキャニスタ25の重量を検出するための手段とを別々に設けることが考えられる。この場合、いつでも燃料タンク19及びキャニスタ25の重量を検出することができる、すなわち、検出のタイミングが制限されないという利点がある。反面、重量検出手段が2種類必要となる。

【0045】また、別体の場合の重量を検出する他の方法として、キャニスタ25に蒸発燃料が捕集されていないときにのみ、燃料タンク19の重量を検出することが考えられる。この場合、キャニスタ25に捕集されている燃料の重量の検出が不要となり、燃料タンク19内の燃料の重量を検出するだけですむ。すなわち、重量の検出手段が1種類ですむ。しかし、重量を検出するタイミングが、蒸発燃料が捕集されていないときに限定されてしまう。

【0046】これに対し、キャニスタ25を燃料タンク19に一体に設けた本実施形態では、1種類の重量検出手段であっても、キャニスタ25での蒸発燃料の捕集の有無に関係なくタンク重量を検出することができる。

【0047】このように、本実施形態によれば、キャニスタ25に捕集された燃料の重量を加味したうえで、重量の検出タイミングを不要に限定したり、重量検出手段を余分に追加したりすることなく、異常診断を行うことができる。

【0048】(F)本体部18に燃料タンク19を締結する車両11にあって、圧電素子からなる重量センサ32を、燃料タンク19の本体部18に対する締結箇所に配置している。このことから、燃料タンク19が本体部18に吊下18に締結されて、燃料タンク19が本体部18に吊下10げられた状態では、タンク重量が圧電素子に作用する。圧電素子に力が加わり電荷が生ずるため、この電荷の量に基づき前記タンク重量tnkを検出することが可能となる。

【0049】また、重量センサ32が配置される箇所は、前述したように本体部18に対する燃料タンク19の締結箇所である。このように既存の締結構造を利用していることから、重量センサ32の取付けのために、新たな取付け構造や取付け方法を採用したり、特別な部材を用いたりしなくてすみ、重量検出手段を簡単な構造とすることができる。また、燃料タンク19の本体部18への取付け時に重量センサ32も一緒に取付けることができる。

【0050】(G)内燃機関の吸気圧を蒸発燃料処理装置に導入し、減圧後に密閉し、その後の内圧の変化から燃料漏れを検出する従来の技術では、検出のために一定時間にわたって蒸発燃料処理装置を密閉状態に保持する必要がある。従って、この密閉期間には、蒸発燃料を内燃機関にパージすることができないこととなる。

【0051】これに対し、本実施形態では、蒸発燃料処理装置24内の圧力変化ではなく、タンク重量tnkの変化量に基づく給油量flloseと、内燃機関12で消費された燃料量(総燃料消費量flspd)とから異常を診断している。このことから、異常診断に際しては、従来技術とは異なり蒸発燃料処理装置24を密閉状態にしなくてもよい。従って、異常診断のために蒸発燃料のパージの機会が不要に制限されることはない。

【0052】なお、本発明は次に示す別の実施形態に具体化することができる。

・本発明は、タンク重量tnk の変化に基づき燃料漏れの 有無を診断するものである。燃料漏れによりタンク重量 tnk が変化する主な状況としては、孔等、燃料の漏れる 箇所があり、かつベーパが発生しており、しかも、ベー パが前記箇所から漏れ出ていることが考えられる。そこ で、精度、効率等の点からは、ベーパが発生している状 況下で異常診断を行うことが望ましい。この場合、ベー パが多く発生している状況、すなわち、燃料の温度が高 くなっている状況を把握することが望ましい。これを実 現する手段としては、例えば、図1において二点鎖線で 示すように、燃料温度を検出する燃温センサ38を用い 50 12

てもよい。また、燃料温度は内燃機関12の運転にともない上昇する傾向にあることから、内燃機関12の運転時間を計時し、その時間に基づき燃料温度、ひいてはベーパが多く発生している状況を推定するようにしてもよい。

【0053】・上記燃温センサ38によって検出された燃料温度に基づき、前記実施形態でのパージ燃料量prgvolを補正するようにしてもよい。この補正により、パージ燃料量prgvolをより精度よく算出することが可能となる。

【0054】・本発明の異常診断装置は、内燃機関及び蒸発燃料処理装置が搭載された装置又は設備に幅広く適用することができる。従って、前記車両に限らず、例えば航空機、船舶等に搭載された蒸発燃料処理装置の異常診断にも適用可能である。

【0055】・重量センサの圧電素子によって検出されるタンク重量tnk を利用して、そのときの燃料残量を推定するようにしてもよい。すなわち、圧電素子が、燃料のない状態の燃料タンク19から受ける力と、燃料が入っている状態の燃料タンク19内に燃料のない状態にしてタンク重量tnk を測定し、これを基準値とする。燃料タンク19内に燃料が入っているときにタンク重量tnk を測定する。そして、前記基準値と測定値との偏差を求めると、その偏差が燃料タンク19内に残っている燃料の重量となる。さらに、この重量を燃料の密度で除算することにより、燃料の体積を推定することができる。

【0056】・キャニスタ25を燃料タンク19の外側に一体に設けてもよいし、内側と外側の両方にまたがって一体に設けてもよい。

・給油量flloseを算出するうえではキャニスタ25内の燃料重量を把握する必要がある。従って、この把握ができれば、キャニスタ25を必ずしも前記実施形態のように燃料タンク19に一体にしなくてもよい。すなわち、キャニスタ25を燃料タンク19とは別体にしてもよい。この場合、前述したように、燃料タンク19とは別にキャニスタ25の重量を検出する手段を設け、その検出値からキャニスタ25自体の重量を減算してもよい。また、キャニスタ25に蒸発燃料が捕集されていない状況下で、すなわち、キャニスタ25内の燃料重量が0であることを把握したうえで、燃料タンク19の重量を検出してもよい。

【0057】・重量検出手段としては、前述した圧電素 子以外にも、タンク重量を検出できるものであれば特に 限定されない。

【図面の簡単な説明】

【図1】本発明の一実施形態についてその構成を示す略 図。

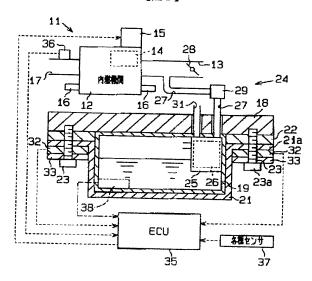
。 【図2】蒸発燃料処理装置の異常を診断する手順を示す

フローチャート。

【符号の説明】

11…車両、12…内燃機関、15…燃料噴射弁(燃料 供給手段)、19…燃料タンク、24…蒸発燃料処理装 置、25…キャニスタ、32…重量センサ(重量検出手

【図1】



11-草南 15-燃料喷射弁 24-蒸売燃料処理装置

25-++=29

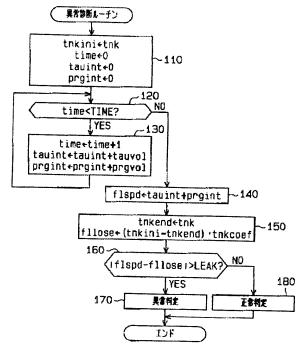
19-燃料タンク

32~重量センサ

段)、35…電子制御装置(ECU)、tnk …タンク重 量、tauint…噴射燃料積算値、prgint…パージ流量積算 值、flspd …総燃料消費量、fllose…給油量、LEAK…所 定值、T…所定期間。

14

【図2】



tnkini ータンク重要複構能

tnk

~タンク重量 一測定時間タイマカウンタ time

tauint 一喷射燃料積算值

prgint ーパージ流量積算値 TIME ー所定値

tauvol 一模射燃料量

prgvnl -パーツ配料量

flspd 一般配料消費量 tnkend 一湖定鉄丁等タンク重量

fllose -粉油量

tnkcoef-変換係數

LEAK 一族定值